

Capacitive filling-level sensor with dielectric coating

Publication number: DE19938270

Publication date: 2001-02-15

Inventor: BYATT JOHN ANTHONY (CH); JUELKE ELIAS (CH); KLEINER THOMAS (CH); MATTER DANIEL (CH); PRETRE PHILIPPE (CH)

Applicant: ABB RESEARCH LTD (CH)

Classification:

- international: G01F23/26; G01F23/22; (IPC1-7): G01F23/26

- european: G01F23/26B; G01F23/26B2; G01F23/26B6

Application number: DE19991038270 19990812

Priority number(s): DE19991038270 19990812

Also published as:



EP1076227 (A1)



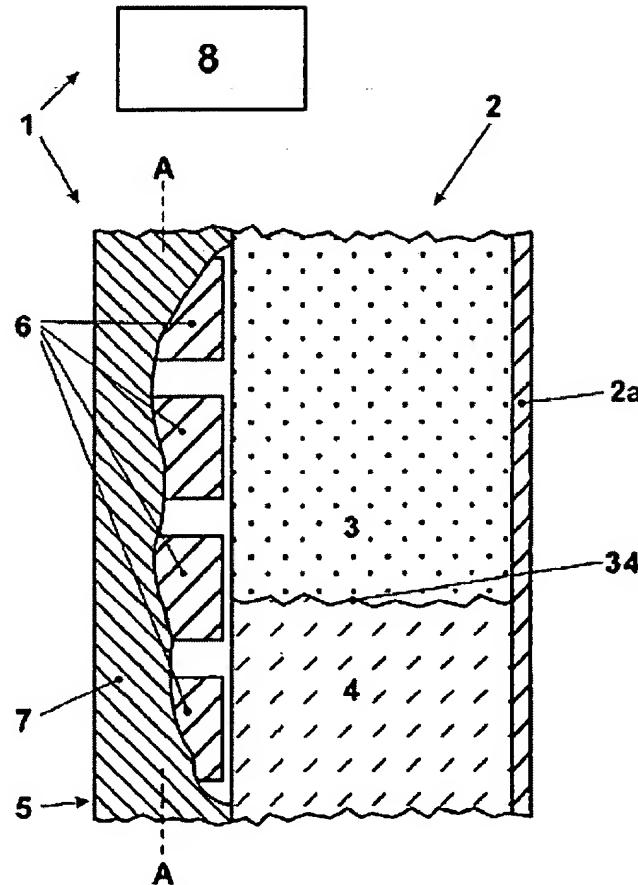
US6405590 (B1)

[Report a data error here](#)

Abstract not available for DE19938270

Abstract of corresponding document: **US6405590**

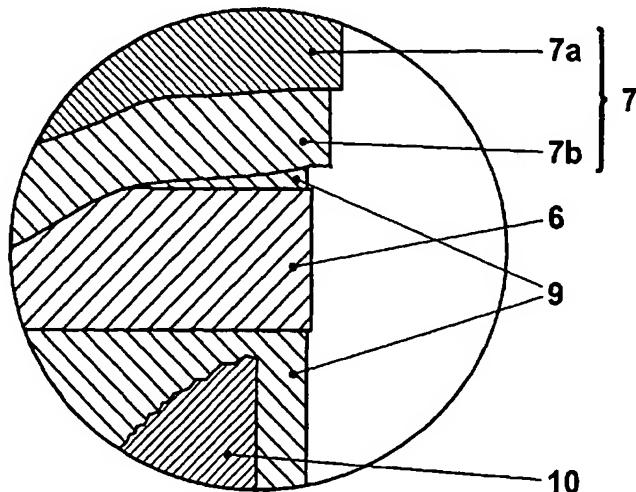
The present invention discloses a capacitive filling-level sensor, which is suitable in particular for filling-level determination in oil separator tanks. The capacitive sensor includes a measuring probe with at least one sensor electrode. According to the invention, the measuring probe is at least partially sheathed with at least one outer layer of a fluorinated plastic and at least one inner layer of a mica-filled plastic. Important exemplary embodiments concern an outer layer of perfluoroethylene-perfluoropropylene copolymer (FEP), an inner layer of mica-coated glass fiber tape impregnated with epoxy resin and possibly silanized and an incompressible, thermally adapted filling of the measuring-probe pipe with silicone oil and glass spheres or glass polyhedrons and/or an inner rod of AlMgSi-filled epoxy resin. The sheathing is electrically insulating, chemically inert, hydrophobic, oleophobic, waterproof, mechanically robust and easy to produce.



Data supplied from the **esp@cenet** database - Worldwide

(71) Anmelder:
ABB Research Ltd., Zürich, CH(74) Vertreter:
Lück, G., Dipl.-Ing. Dr.rer.nat., Pat.-Anw., 79761
Waldshut-Tiengen(21) Aktenzeichen: 199 38 270.0
(22) Anmeldetag: 12. 8. 1999
(43) Offenlegungstag: 15. 2. 2001(72) Erfinder:
Byatt, John Anthony, Klingnau, CH; Jülke, Elias,
Wettingen, CH; Kleiner, Thomas, Nussbaumen, CH;
Matter, Daniel, Brugg, CH; Pretre, Philippe,
Baden-Dättwil, CH(55) Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht
zu ziehende Druckschriften:DE 33 01 167 C2
DE 197 57 190 A1
DE 30 46 915 A1**Die folgenden Angaben sind den vom Anmelder eingereichten Unterlagen entnommen****(54) Kapazitiver Füllstandssensor mit Dielektrischer Beschichtung**

(57) Die vorliegende Erfindung offenbart einen kapazitiven Füllstandssensor (1), der besonders zur Füllstandsbestimmung in Ölseparatortanks (2) geeignet ist. Der Kapazitätsensor (1) umfaßt eine Messsonde (5) mit mindestens einer Sensorelektrode (6). Erfindungsgemäß ist die Messsonde (5) wenigstens teilweise mit mindestens einer Außenschicht (7a) aus einem fluorierten Kunststoff und mindestens einer Innenschicht (7) aus einem glimmergefüllten Kunststoff ummantelt. Wichtige Ausführungsbeispiele betreffen eine Außenschicht aus Perfluorethylen-Perfluorpropylen Copolymer (FEP) (7a), eine Innenschicht aus glimmerbeschichtetem, mit Epoxidharz imprägniertem und u. U. silanisiertem Glasfaserband (7b) und eine inkompressible, thermisch angepaßte Füllung des Messsondenrohrs (9) mit Silikonöl (11) und Glaskugeln oder Glaspolyedern (12) und/oder einem Innenstab aus AlMgSi-gefülltem Epoxidharz. Die Ummantelung (7a, 7b) ist elektrisch isolierend, chemisch inert, hydrophob, oleophob, wasserdicht, mechanisch robust und einfach herstellbar.



Beschreibung

TECHNISCHES GEBIET

Die vorliegende Erfindung bezieht sich auf das Gebiet der Füllstandsanzeigen. Sie geht aus von einer Vorrichtung und einem Verfahren zur Füllstandsmessung nach dem Oberbegriff der Ansprüche 1 und 10.

STAND DER TECHNIK

Bei der Offshore-Erdölförderung werden Separations-tanks eingesetzt, in welchen die auftretenden Phasen (Sand, Wasser, Öl und Gas) durch Segregation separiert und in getrennten Leitungssystemen abgeführt werden. Zur Steuerung der Auslassventile werden die Füllstände, insbesondere die Positionen der Grenzschichten zwischen Öl und Wasser, überwacht.

Neuerdings werden Hochdruck-Separationstanks entwickelt, die für den Betrieb auf dem Meeresboden einige 100 m unterhalb der Meeresoberfläche ausgelegt sind. Dadurch kann das Öl zuerst separiert und dann mit geringem Energieaufwand an die Meeresoberfläche gepumpt werden. Solche Separatortanks sind sehr hohen Drücken von 60 bar–180 bar und hohen Temperaturen von 50°C–120°C ausgesetzt. Ein Füllstandsmesssystem muss unter solchen schwierigen Bedingungen jahrelang wartungsfrei und zuverlässig funktionieren, um die Betriebssicherheit des Separatortanks zu gewährleisten.

Stand der Technik sind kapazitive Füllstandssensoren, die ins Füllgut eingetaucht werden und den Füllstand durch Änderungen der Dielektrizitätszahl und/oder der Leitfähigkeit des Füllguts detektieren. Hierbei sind vielfältige Elektrodenanordnungen bekannt. In der deutschen Patentanmeldung mit der Anmeldenummer DE 197 13 267.7 wird beispielsweise eine stabförmige geschlossene Messsonde mit mehreren, entlang einer Sondenachse angeordneten Ringelektroden verwendet.

Ein wesentliches Problem beim Einsatz kapazitiver Füllstandssensoren in Separatortanks besteht darin, dass Öl und Ölbestandteile sowie Prozess- und Salzwasser eine chemisch hochaggressive und korrosive Umgebung für die Messsonde und besonders für die Elektroden darstellen. Für eine dielektrische Abschirmung potentiell geeignete Materialien wie Glas oder Keramik sind aber nur schwer oder mit grossem Aufwand in der gewünschten Form herstellbar.

DARSTELLUNG DER ERFINDUNG

Die Erfindung stellt sich die Aufgabe, für einen kapazitiven Füllstandssensor eine verbesserte, langzeitstabile und einfach herstellbare dielektrische Schutzbeschichtung anzugeben. Diese Aufgabe wird erfahrungsgemäß durch die Merkmale der Ansprüche 1 und 10 gelöst.

Erfahrungsgemäß wird die Messsonde eines kapazitiven Füllstandssensors mit mindestens einer Sensorelektrode dadurch geschützt, dass die Messsonde wenigstens teilweise mit mindestens einer Aussenschicht aus einem fluorierten Kunststoff und mindestens einer Innenschicht aus einem glimmerenthaltenden Kunststoff ummantelt ist. Durch die Kombination der fluorierten mit der glimmergefüllten Schutzbeschichtung wird eine chemisch beständige und mechanisch robuste dielektrische Abdeckung mit einer stabilen, kleinen Dielektrizitätszahl geschaffen. Die Schutzbeschichtung ist in geringen Dicken (wenige mm) herstellbar und besonders zur Beschichtung langgestreckter Messsonden geeignet. Der fluorierte Kunststoff macht die Aussenschicht hydrophob und oleophob. Dadurch wird die Anhaft-

tung von Wasser- und/oder Ölrückständen an der Messsonde verringert oder eliminiert und die Zuverlässigkeit der Kapazitätsmessung verbessert. Die Innenschicht stellt eine zusätzliche Diffusionsbarriere besonders für eindringendes Wasser dar. Dadurch ist die Konstanz der Dielektrizitätszahl der Beschichtung auch bei jahrelanger Exposition an Wasser gewährleistet.

In einem ersten Ausführungsbeispiel besteht die Aussenschicht aus einem thermoplastischen Kunststoff wie z. B. Perfluorethylen-Perfluorpropylen Copolymer (FEP). Aufgrund der Thermoplastizität kann die Aussenschicht auf einfache Weise auf die Messsonde aufgeschrumpft oder aufextrudiert werden.

In einem anderen Ausführungsbeispiel besteht die Innenschicht aus glimmerbeschichtetem, mit Epoxidharz imprägniertem und gegebenenfalls silanisiertem Glasfaserband. Dadurch wird eine besonders gute Wasserresistenz erzielt. Die Bandform gewährleistet eine einfache Herstellbarkeit der Innenschicht durch Wickeln in einer oder mehreren Lagen.

In einem weiteren Ausführungsbeispiel umfasst die Messsonde ein GFK-Rohr, das im Inneren Glaskugeln- oder polyeder und/oder einen Innenstab aus AlMgSi-gefülltem Epoxidharz und/oder Öl (z. B. Mineralöl oder Silikonöl) enthält. Die Füllung ist für hohe Drücke geeignet, da sie weitgehend inkompressibel und thermisch an das GFK-Rohr angepasst ist.

Weitere Ausführungen, Vorteile und Anwendungen der Erfindung ergeben sich aus den abhängigen Ansprüchen sowie aus der nun folgenden Beschreibung anhand der Figuren.

KURZE BESCHREIBUNG DER ZEICHNUNG

35 Es zeigen:

Fig. 1 einen kapazitiven Füllstandssensor mit Mehrelektroden-Messsonde und dielektrischer Abschirmung in einem Ölseparatortank;

Fig. 2 einen erfahrungsgemäßen Zweischichten-Aufbau der dielektrischen Abschirmung (schichtweise aufgeschnittene Darstellung);

Fig. 3 einen erfahrungsgemäßen Aufbau der Innenschicht der dielektrischen Abschirmung; und

Fig. 4 einen Querschnitt durch ein erfahrungsgemäß ausgestaltetes Messsondenende.

In den Figuren sind gleiche Teile mit gleichen Bezugszeichen versehen.

WEGE ZUR AUSFÜHRUNG DER ERFINDUNG

Die Erfindung hat gemäß Fig. 1–4 einen kapazitiven Füllstandssensor 1 zum Gegenstand, der insbesondere zur Ortsbestimmung einer Grenzschicht 34 zwischen Wasser 3 und Öl 4 in einem Separatortank 2 geeignet ist. Der Füllstandssensor 1 umfasst eine Messsonde 5 und eine Messelektronik 8. Die Messsonde 5 hat eine Elektrode oder eine Elektrodenanordnung 6 mit einer wenigstens teilweise bedeckenden elektrisch isolierenden Abdeckung 7, die erfahrungsgemäß mindestens eine Aussenschicht 7a aus einem fluorierten Kunststoff und mindestens eine Innenschicht 7b aus einem glimmergefüllten Kunststoff aufweist. Insgesamt soll die dielektrische Abdeckung eine Dicke von ca. 1–3 mm und eine kleine Dielektrizitätszahl zwischen 2 und 7 aufweisen, um den Einfluss auf die Kapazitätsmesssignale gering zu halten. Im folgenden werden Ausführungsbeispiele angegeben.

Die Aussenschicht 7a gemäß Fig. 2 besteht bevorzugt aus einem thermoplastischen Kunststoff, der auf die Mess-

sonde 5 autgeschrumpft oder aufextrudiert ist. Insbesondere besteht die Aussenschicht 7a aus einem Perfluorethylen-Perfluorpropylen Copolymer (= Tetrafluorethylen-Hexafluorpropylen Copolymer, FEP).

Fig. 3 zeigt einen bevorzugten Aufbau der Innenschicht 7b. Die Innenschicht 7b weist zur Verbesserung der mechanischen Eigenschaften eine Glasfaserverstärkung auf. Die Glasfaserverstärkung bewirkt auch eine verbesserte Ausrichtung der Glimmerplättchen parallel zur Oberfläche der Messsonde 5 und folglich eine Verlängerung der Diffusionswege für eindringendes Wasser senkrecht zur Oberfläche. Insbesondere enthält die Innenschicht 7b 15%–20% Glasfaser 71, 50%–60% Glimmerpapier 70 und 20%–35% Epoxidharz 72. Glimmerpapiere 70 sind nach dem Romica- oder Samicaverfahren herstellbar. Samicapapiere 70 sind als möglichst diffusionsdichte Barriere und wegen der besseren dielektrischen Eigenschaften besonders geeignet. Sie sind als wickelfähige Bänder auf der Basis von Glasgewebe (Glimmerpapier aufgeklebt auf Glasgewebe) oder glasgewebefrei (Glimmerpapier Epoxidharz-imprägniert und mehrfachgeschichtet) verwendbar. Die Wasserresistenz der Innenschicht 7b kann ferner dadurch verbessert werden, dass als Epoxidharz 72 ein cycloaliphatisches Epoxidharz mit wasserfreiem Härter verwendet wird.

Mit Vorteil ist die Innenschicht 7b aus einem glimmerbeschichteten Glasfaserband aufgebaut, das auf die Messsonde 5 in einer oder mehreren Lagen aufgewickelt ist. Die Innenschicht 7b ist mit dem Epoxidharz 72 imprägniert, vorzugsweise vakuumvergossen oder druckvergossen, und gehärtet. Zudem kann die Innenschicht 7b von aussen silanisiert sein (nicht dargestellt). Dadurch wird ein Anstieg der Oberflächenleitfähigkeit durch Bildung monomolekularer Wasserfilme verhindert. Alternativ oder ergänzend kann zwischen Innenschicht 7b und Aussenschicht 7a eine Ölschicht eingeführt werden, um Restwasser und Restfeuchtigkeit zu vertreiben.

Der weitere Aufbau der Messsonde 5 ist aus Fig. 4 ersichtlich. Die Messsonde 5 umfasst ein GFK-Rohr 9 mit aussen aufgebrachten Elektroden 6 und mit einem inneren Druckausgleichsvolumen 10, das mit Kugeln oder Polyedern 12 und/oder einem Innenstab (nicht dargestellt), vorzugsweise aus AlMgSi-gefülltem Epoxidharz oder einer Glaskeramik (z. B. Macor von Corning Inc.), und/oder Öl (z. B. Mineralöl oder Silikonöl) 11 gefüllt ist. Durch die inkompressible, durch Öl 11 ergänzte Füllung kann ein den Aussendruck kompensierender Innendruck aufgebaut und das Eindringen von Feuchtigkeit verhindert oder retardiert werden. Die Füllung ist dabei so ausgelegt, dass ihr thermischer Ausdehnungskoeffizient möglichst dem des GFK-Rohrs 9 nahekommt. Zusätzlich kann endseitig am GFK-Rohr 9 ein Faltenbalg 13 zum Druckausgleich angebracht sein.

Die Kugeln oder Polyeder 12 dienen der Verkleinerung des Ölvolument 11 (große thermische Ausdehnung). Der Füllgrad beträgt bei Kugeln 74 Volumen% und bei Würfeln oder anderen raumfüllenden Archimedischen Körpern bis zu 100 Volumen%. Sie können überwiegend gleiche Grösse (z. B. einige mm Durchmesser) haben. Zur Zwickelfüllung können kleinere Kugeln oder Polyeder 12 (z. B. 0,1 mm Durchmesser) vorhanden sein, wobei beim Einfüllen auf eine homogene Durchmischung zu achten ist. Kugeln oder Polyeder 12 verschiedenen Durchmessers können durch unterschiedliche Farben markiert sein. Im Fall von Polyedern 12, insbesondere Würfeln 12, können die Ecken durch Trommelpolieren abgerundet sein. Die Polyeder 12 sind aus Glasschmelze im Pressglasverfahren oder aus Porzellan oder Keramik im Pressinterverfahren herstellbar. Vorzugsweise bestehen sie aus elektrisch isolierenden Gläsern oder

feuchtigkeitsabsorbierenden Materialien wie Molekularsieb, Fullererde, Aktivtonerde oder Silikagel.

Zur endseitigen Abdichtung des GFK-Rohrs 9 ist gegebenenfalls eine formschlüssige Kappe 14 auf das GFK-Rohr 9 und die Innenschicht 7b aufgesetzt, wobei die Kappe 14 von der Aussenschicht 7a mit ummantelt ist. Zusätzlich kann auf die ummantelte Kappe 14 ein Metallring 15 aufgesetzt sein. Durch diese Endkonstruktion wird das Eindringen von Wasser durch Kapillarkräfte verhindert. Zudem wird die Aussenschicht 7a von aussen fixiert.

Mit Vorteil weist die Kappe 14 einen konischen Innenwinkel α und einen konischen Außenwinkel β auf und ist das GFK-Rohr 9 endseitig aussen unter dem Winkel α konisch verjüngt. Der Metallring 15 kann innen unter dem Winkel β konisch verjüngt sein. Die Winkel betragen beispielsweise größenordnungsmässig α ca. 5° und β ca. 0,6°. Vorzugsweise sind die Kappe 14 geklebt und der Metallring 15 aufgeschrumpft. Durch die konische Bauweise wird ein optimaler Sitz der Kappe 14 und des Metallrings 15 erreicht.

In dem Ausführungsbeispiel gemäss Fig. 1 ist die Messsonde 5 stabförmig und weist entlang einer Sondenachse A angeordnete Elektroden 6 auf. Alternativ oder ergänzend kann eine Gegenelektrode für die stabförmige Messsonde 5 durch eine Behälterwand 2a oder eine vorzugsweise langgestreckte Hilfselektrode gegeben sein. Zur Eliminierung der Verfälschung von Kapazitätssignalen durch isolierende Schmutzfilme können die Elektroden 6 unterschiedliche Dicken der Abdeckung 7 aufweisen. Beispielsweise haben benachbarte Elektroden 6 unterschiedliche Dicken und

übernächst benachbarte Elektroden 6 gleiche Dicken der Abdeckung 7. Dies kann durch Zurückversetzen von Elektroden 6 und/oder durch Zusatzlagen der Innenschicht 7b auf gewissen Elektroden 6 oder anderweitig realisiert sein. Insgesamt soll die dielektrische Abdeckung 7 eine Dicke von ca. 1–3 mm und eine Dielektrizitätszahl zwischen 2 und 7 aufweisen, um den Einfluss der Abdeckung 7 auf die Kapazitätsmesssignale klein zu halten.

Des Weiteren hat die Erfindung ein Verfahren zur Füllstandsmessung mit dem oben beschriebenen kapazitiven Füllstandssensor 1 zum Gegenstand. Dabei wird mit dem Kapazitätssensor 1, umfassend eine Messsonde 5 und eine Messelektronik 8, ein vertikales Profil der Dielektrizitätszahl und/oder der elektrischen Leitfähigkeit des Füllguts 3, 4 gemessen und aus dem Profil die Position mindestens einer Grenzschicht 34 bestimmt.

BEZUGSZEICHENLISTE

- 1 kapazitiver Füllstandssensor
- 50 2 Behälter, Separatortank
- 2a Behälterwand, Separatortankwand
- 3, 4 Füllgut, Medium
- 3 Öl
- 4 Wasser
- 55 34 Grenzschicht, Füllstand
- 5 Messsonde, stabförmige Sonde
- 6 Elektroden, Ringelektroden
- 7 elektrisch isolierende Elektroden-Abdeckung(en)
- 7a Aussenschicht, FEP-Schrumpfschlauch
- 60 7b Innenschicht
- 70 Glimmer
- 71 Glasfaser
- 72 Epoxidharz
- 8 Messelektronik
- 65 9 GFK-Rohr
- 10 Druckausgleichsvolumen
- 11 Öl, Silikonöl
- 12 Glaskugeln, Glaspolyeder, Raumfüllkörper

13 Faltenbalg
 14 Endkappe
 15 Metallring
 FEP Tetrafluoräthylen-Hexafluorpropylen Copolymer
 α konischer Innenwinkel
 β konischer Aussenwinkel

Patentansprüche

1. Kapazitiver Füllstandssensor (1), insbesondere geeignet zur Ortsbestimmung einer Grenzschicht (34) zwischen Wasser (3) und Öl (4) in einem Separatortank (2), umfassend eine Messsonde (5) mit einer Elektrode (6) oder einer Elektrodenanordnung (6), wobei die Messsonde (5) wenigstens teilweise mit einer elektrisch isolierenden Abdeckung (7) versehen ist, dadurch gekennzeichnet, dass die Abdeckung (7) mindestens eine Aussenschicht (7a) aus einem fluorierten Kunststoff und mindestens eine Innenschicht (7b) aus einem glimmerenthaltenden Kunststoff umfasst. 10
2. Kapazitiver Füllstandssensor (1) nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass
 - a) die Aussenschicht (7a) ein thermoplastischer Kunststoff ist, der auf die Messsonde (5) aufgeschrumpft oder aufextrudiert ist und 25
 - b) insbesondere dass die Aussenschicht (7a) aus einem Perfluorethylen-Perfluorpropylen Copolymer (FEP) besteht.
3. Kapazitiver Füllstandssensor (1) nach einem der Ansprüche 1–2, dadurch gekennzeichnet, dass 30
 - a) die Innenschicht (7b) eine Glasfaser verstärkung enthält,
 - b) insbesondere dass die Innenschicht (7b) 15%–20% Glasfaser (71), 50%–60% Glimmerpapier (70) und 20%–35% Epoxidharz (72) enthält und 35
 - c) insbesondere dass das Epoxidharz (72) ein wasserfrei gehärtetes cykloaliphatisches Epoxidharz (72) ist.
4. Kapazitiver Füllstandssensor (1) nach einem der Ansprüche 1–3, dadurch gekennzeichnet, dass 40
 - a) die Innenschicht (7b) aus einem glimmerbeschichteten Glasfaserband besteht, das auf die Messsonde (5) in einer oder mehreren Lagen aufgewickelt ist,
 - b) die Innenschicht (7b) mit Epoxidharz (72) imprägniert, vorzugsweise vakuumvergossen oder druckvergossen, und gehärtet ist und 45
 - c) insbesondere dass die Innenschicht (7b) von aussen silanisiert ist.
5. Kapazitiver Füllstandssensor (1) nach einem der Ansprüche 1–4, dadurch gekennzeichnet, dass 50
 - a) die Messsonde (5) ein GFK-Rohr (9) mit aussen aufgebrachten Elektroden (6) und mit einem inneren Druckausgleichsvolumen (10) umfasst,
 - b) das Druckausgleichsvolumen (10) mit Kugeln/ Polyedern (12) und/oder einem Innenstab, vorzugsweise aus AlMgSi-gefülltem Epoxidharz oder einer Glaskeramik, und/oder Öl (11) gefüllt ist und 55
 - c) insbesondere dass endseitig am GFK-Rohr (9) ein Faltenbalg (13) angebracht ist.
6. Kapazitiver Füllstandssensor (1) nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, dass
 - a) die Kugeln/Polyeder (12) aus Glas, Molekularsieb, Fullererde, Aktivtonerde oder Silikagel bestehen und überwiegend gleiche Grösse haben,
 - b) insbesondere dass zur Zwickelfüllung kleinere 65

Kugeln (12) vorhanden sind und
 c) insbesondere dass ölbeständige, für einen hohen Volumenfüllgrad geeignete Archimedische Füllkörper (12) verwendet werden.

7. Kapazitiver Füllstandssensor (1) nach einem der Ansprüche 5–6, dadurch gekennzeichnet, dass
 - a) eine formschlüssige Kappe (14) zur Abdichtung endseitig auf das GFK-Rohr (9) und die Innenschicht (7b) aufgesetzt ist,
 - b) die Kappe (14) von der Aussenschicht (7a) mit ummantelt ist und
 - c) insbesondere dass auf die ummantelte Kappe (14) ein Metallring (15) aufgesetzt ist.
8. Kapazitiver Füllstandssensor (1) nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, dass
 - a) die Kappe (14) einen konischen Innenwinkel α und einen konischen Aussenwinkel β aufweist,
 - b) das GFK-Rohr (9) endseitig aussen unter dem Winkel α konisch verjüngt ist,
 - c) insbesondere dass der Metallring (15) innen unter dem Winkel β konisch verjüngt ist und
 - d) insbesondere dass die Kappe (14) geklebt und der Metallring (15) aufgeschrumpft ist.
9. Kapazitiver Füllstandssensor (1) nach einem der Ansprüche 1–8, dadurch gekennzeichnet, dass
 - a) die Messsonde (5) stabförmig ist und entlang einer Sondenachse (A) angeordnete Elektroden (6) aufweist und
 - b) insbesondere dass die Elektroden (6) unterschiedliche Dicken der Abdeckung (7) aufweisen.
10. Verfahren zur Füllstandsmessung mit einem kapazitiven Füllstandssensor (1) gemäss einem der Ansprüche 1–9, dadurch gekennzeichnet, dass
 - a) mit dem Kapazitätssensor (1) ein vertikales Profil der Dielektrizitätszahl und/oder der elektrischen Leitfähigkeit des Füllguts (3, 4) gemessen wird und
 - b) aus dem Profil die Position mindestens einer Grenzschicht (34) bestimmt wird.

Hierzu 3 Seite(n) Zeichnungen

- Leerseite -

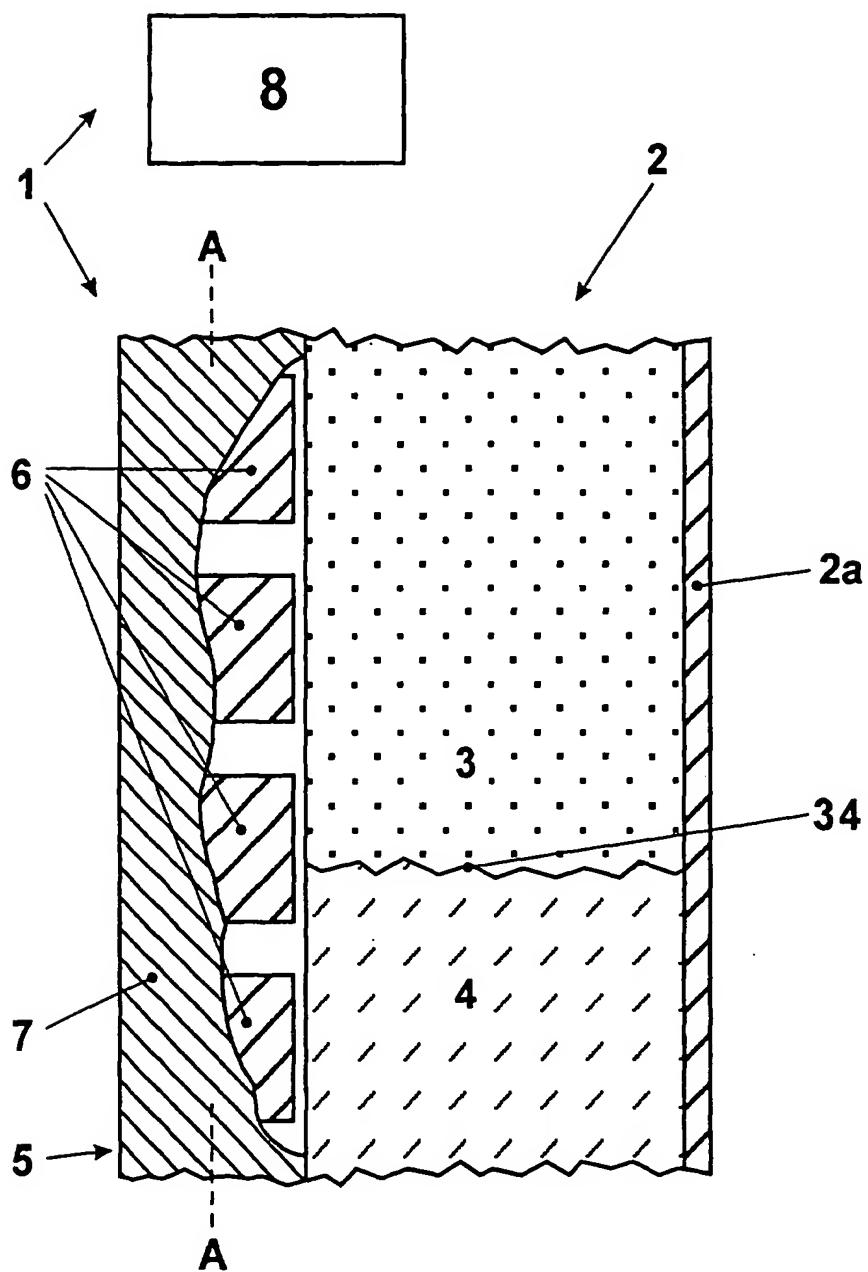


Fig. 1

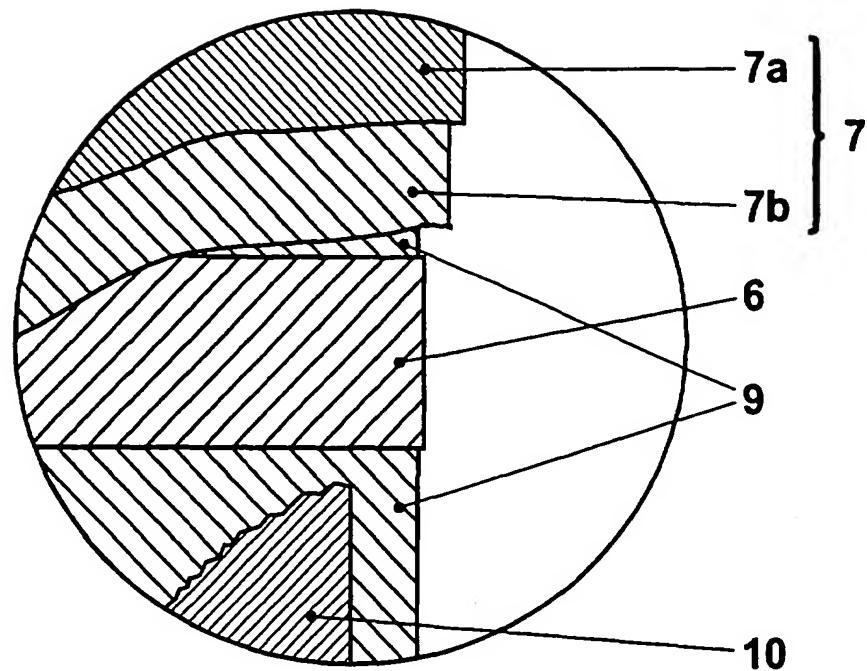


Fig.2

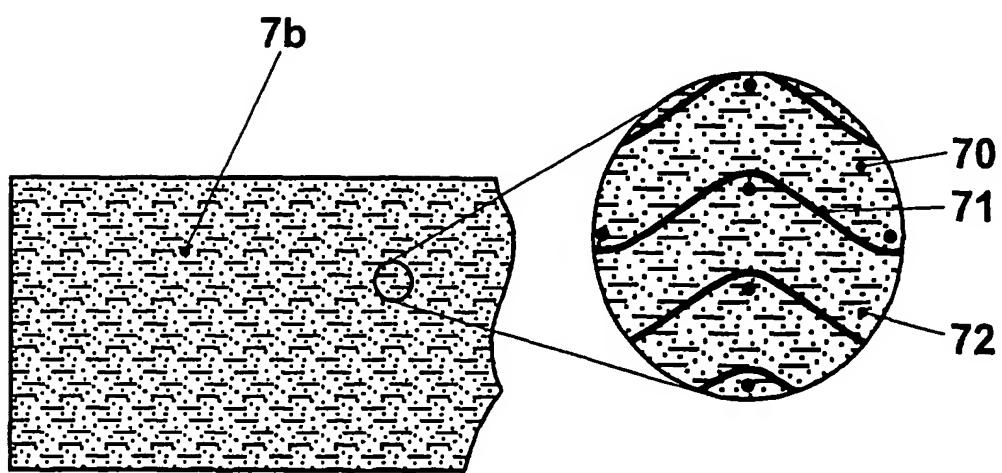


Fig.3

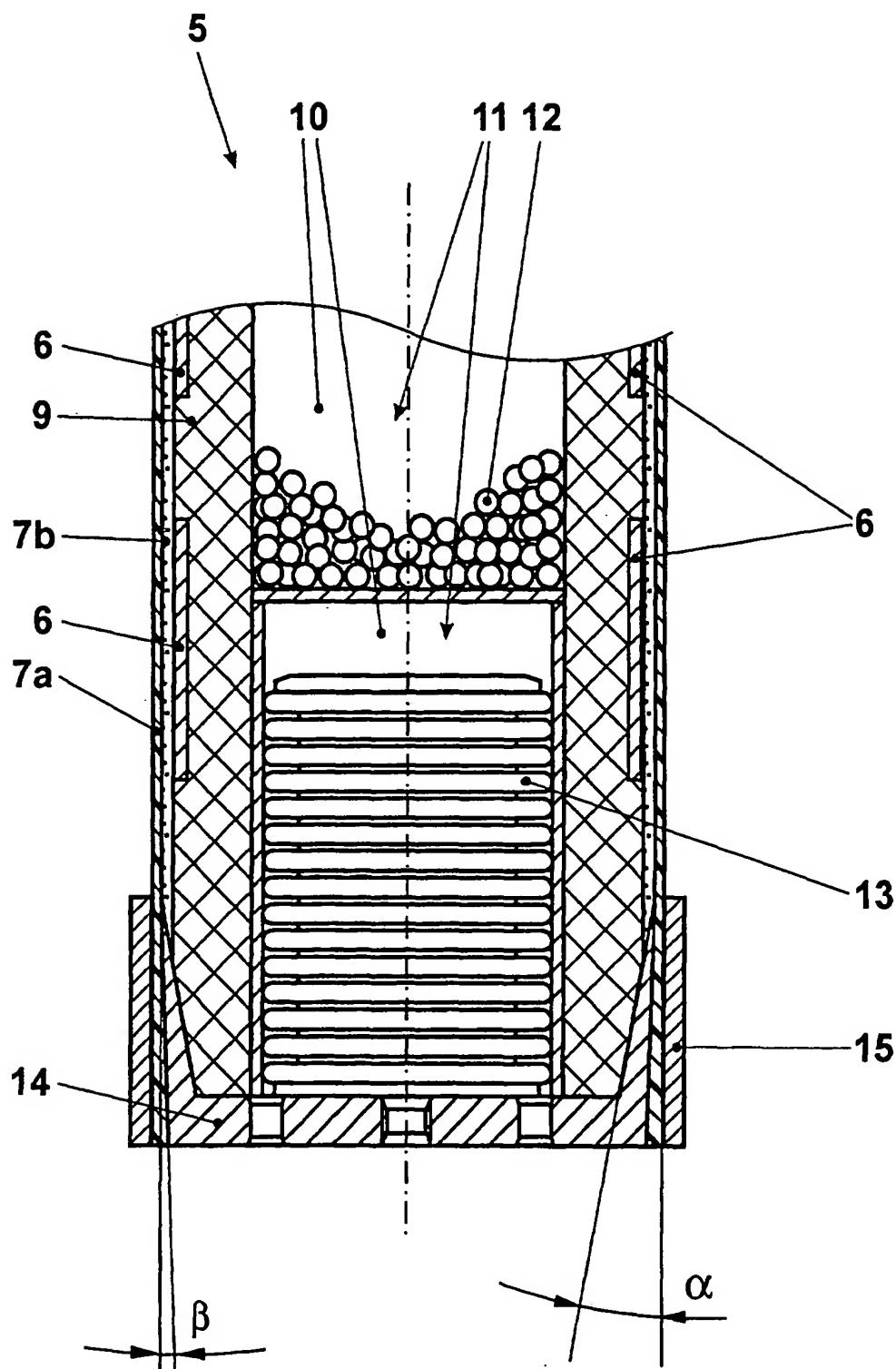


Fig.4